This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

?s pn=jp 60076619 S3 1 PN=JP 60076619 ?t s3/3,ab/all

3/3,AB/1 DIALOG(R)File 345:Inpadoc/Fam.& Legal Stat. (c) 1999 European Patent Office. All rts. reserv.

5043889

Basic Patent (No, Kind, Date): JP 60076619 A2 850501 <No. of Patents: 001> APPARATUS FOR DIAGNOSING RESPONSE ABNORMALITY OF DETECTOR (English)

Patent Assignee: MITSUBISHI HEAVY IND LTD

Author (Inventor): OKAMACHI MASAO

IPC: *G01D-021/00;

JAPIO Reference No: *090217P000055;

Language of Document: Japanese

Patent Family:

Patent No Kind Date Applic No Kind Date

JP 60076619 A2 850501 JP 83184743 A 831003 (BASIC)

Priority Data (No, Kind, Date):
JP 83184743 A 831003

ABSTRACT

PURPOSE: To diagnose the response abnormality highly accurately at an early stage, by compensating for the time series data of the output noise of a sensor, which detects processes, by the delay characteristic of process fluctuation.

CONSTITUTION: The output signal of a sensor stores response time and impulse data of the sensor at the normal time in 21 and 160 through an isolator 7, a bandpass filter 8, an amplifier 9, and a switch 10. Meanwhile, signals from the switch 10 are repeatedly stored in a data storage 13 through an AD converter 12 until the required number of data is obtained. The self-covariance function of the sensor at the normal time is obtained by an element 120. Time series data is applied to a regression model by 130. Then the impulse response 140 is obtained. The impulse characteristic of the process is estimated by using the data of the 160 and stored in 150. From the stored data in the 13, a self-covariance function 15 is obtained and applied to a regression model 16. Impulse response 17 is obtained and impulse response 110 of the sensor is estimated. Indicial response 18 is obtained, response 19 of the sensor is obtained, and abnormality is judged 20. The warning 22 is generated.

⑩ 日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭60-76619

⑤Int Cl.⁴

識別記号

庁内整理番号

母公開 昭和60年(1985)5月1日

G 01 D 21/00

6781-2F

審査請求 未請求 発明の数 1 (全8頁)

図発明の名称 検出器応答異常診断装置

②特 願 昭58-184743 ②出 願 昭58(1983)10月3日

砂発 明 者 岡 町

正雄

高砂市荒井町新浜2丁目1番1号 三菱重工業株式会社高

砂研究所内

⑪出 願 人 三菱重工業株式会社

東京都千代田区丸の内2丁目5番1号

⑩復代理人 弁理士 鈴江 武彦 外2名

妈 細 和

1. 発明の名称

検出器応答異常診断装置

2. 特許請求の範囲

プロセスを検出するセンサと、このセンサに より検出された信号から診断に必要な信号を診 断装置に取り込む手段と、予め上配センサの正 常時の応答時間データおよびインパルス応答デ ータをそれぞれデイジタル形式にて格納する手 段と、診断時のセンサ出力ノイズ時系列データ を A/D 変換してデイジタル形式にて格納する手 段と、上記センサ出力ノイズ時系列アータから 得られるセンサとプロセスの両特性を含むイン パルス応答と上記プロセスのインパルス応答よ りセンサのみのインパルス応答を時系列で取り 出す手段と、この手段により取り出された時系 列のセンサのみのインパルス応答データを用い てセンサ自身の応答時間を推定する手段とを具 備し、上記センサ出力ノイス時系列アータを時 間領域でプロセスゆらぎのもつ遅れ特性を補償

することによりセンサの応答異常を診断するよ うにしてなることを特徴とする検出器応答異常 診断装置。

3. 発明の詳細な説明・

本発明は検出器応答異常診断装置に係り、特に原子力発電プラントや火力発電プラント等に適用し得る検出器応答異常診断装置に関する。

第1図においてプロセス1(例えば温度、流

量、圧力、水位等)をセンサ2で検出する。との値は信号伝送路3(不要なセンサもある)を介し4の信号発信器及び信号処理装置によつて、検出した物理量の信号に対応した電気信号となり、信号伝送路5を通つて6のセンサ信号取出点に至る。

烟モデルにあてはめる。そして上配関数と FPEC (Final Prediction Error Criteria)又は A 1 C (Akaike Information Criteria)等を 用いて殻遜次数と係数値を求める。

$$x(t) = \sum_{i=1}^{M} a_i \cdot x(t-i dt) + n(t) \qquad \cdots (2)$$

M:回帰モデル最適次数

a」:回帰モアル係数

n:ホワイトノイズ

次に(2)式の回帰モデルの係数 aj (i = 1 ~ M) を用いてセンサのインパルス応答を17で推定 ナス

インパルス応答より18でインデイシャル応答 を計算する。
$$C_{XX}(\xi) = \frac{1}{T} \int_0^T x(t) \cdot x(t-\xi) dt$$

$$= \frac{1}{K_1 \cdot dt} \sum_{i=0}^{K_1-1} x(i dt) \cdot x(i dt-\xi) dt \cdots (1)$$

との値を用いて16でノイズ時系列アータを回

$$S_{pt}(t) = \sum_{j=1}^{k_{pt}} h_{ps}(t-j dt) dt \cdots (4)$$

Spt: インデイシャル応答,

19で(4)式の整定値の63.2%に達する時間を 診断時センサの応答時間でと定義しとの値を求 める。

2 0 では(5)式が成立するか否かを判断し、(5)式が成立する場合にはセンサの応答時間が正常値より遅れていると考えて、22 で「センサ応答異常」の替報を発すると同時に(6)式で示す正常時応答時間との比率の値を出力する。

$$\frac{\tau}{\tau_0}$$
 ×100% ··· (6)

もし(5)式の条件が成立しなければセンサ応答は 正常と判断され、次の時刻において再度データ を入力しセンサを診断することをくり返す。

本発明は上記の事情に鑑みて提案されたもので、その目的とするところは、原子力発電プラントや火力発電プラント等の信頼性及び安全性向上のため、選転操作の要である制御・保護系統の信号原すなわち検出器(センサ)の応答性異常を高精度且つ早期に診断し得る検出器応答異常診断装置を提供するにある。

本発明による検出器応答異常診断装置はプロ

セスを検出するセンサと、このセンサにより検 出された信号から診断に必要な信号を診断装置 に取り込む手段と、予め上記センサの正常時の 応名時間アータおよびインパルス応答アータを それぞれテイシタル形式にて格納する手段と、 診断時のセンサ出力ノイメ時系列データを A/D 変換してデイジタル形式にて格納する手段と、 上記センサ出力ノイメ時系列アータから得られ るセンサとプロセスの両特性を含むインパルス 応答と上記プロセスのインパルス応答よりセン サのみのインパルス応答を時系列で取り出す手 段と、この手段により取り出された時系列のセ ンサのみのインパルス応答データを用いてセン サ自身の応答時間を推定する手段とを具備し、 上記センサ出力ノイズ時系列アータを時間領域 てプロセスゆらぎのもつ遅れ特性を補供すると とによりセンサの応答異常を診断するようにし てなることを特徴とし、センサ出力ノイズ時系 列データを周波数領域に変換するととなく、時 間領域でプロセスゆらぎのもつ遅れ特性を補償

本発明の一実施例を添付図面を参照して詳細 に説明する。

第2図は本発明の一実施例の構成を示す図、 第3図W®はそれぞれ本発明の一実施例におけるプロセスとセンサおよび計測データ間の関係 を示す図である。

第2図において、7はアイソレータ、8はパンドパスフイルタ、9はアンプ、1.0はスイッチ、11は信号、12はA/D 変換器、13はデータの格納、14,20,100は判断、15~19,120~150は計算処理、21はセンサ正常時応答時間データ入力および格納、22はセンサ応答異常容報および応答時間の正常値との比率出力、160はセンサ正常時インパルス応答データ入力および格納である。

第2図に示す診断装置は、アイソレータ7の 入力側に、例えば第1図におけるアイソレータ 7の入力側に接続されたプロセス1、センサ2、 信号伝送路3、信号発信器および信号処理装置4、信号伝送路5およびセンサ信号取出点6と同一のものがそれぞれ接続されるものであるが、これらのものについては第1図について説明したものと同一であるから、その説明を省略する。

上記本発明の一実施例の作用について説明す

3.

第2図において各要素は下記の作用をする。 第2図の各要素中の7~22の機能はそれぞれ 第1図における各要素7~22と全く同様であ る。また第2図の各要素中の120~150の 機能もそれぞれ第1図における各要素15~ 110と同一の機能を持つが使用するデータが 異なつている。

のものと同様の方法で行う。

次に(8)式の係数を用いて 1 4 0 でインパルス応答を求める。

$$h_{ps}^{o}(t) = \sum_{i=1}^{M_0} a_i^{o} \cdot h_{ps}^{o} (t-i \Delta t) \qquad \cdots (9)$$

との応答にはプロセスの特性及びセンサ正常特性の両者が含まれるため 1 5 0 では 1 6 0 のデータを用いてプロセスのインペルス特性を推定する。

$$h_{\,\,p\,s}^{\,\,o}\left(t\right)=\int_{0}^{\,t}\,h_{\,\,p}\left(\eta\right)\cdot\,\,h_{\,s}^{\,\,o}\left(\,\,t-\eta\,\,\right)\,d\,\eta\qquad\cdots\,(ll)$$

との離散表現より

$$h_{p}(i \, d \, t) = \frac{1}{h_{s}^{0}(0)} \left\{ \frac{h_{ps}^{0}(i \, d \, t)}{d \, t} - h_{p}(0) \cdot h_{s}^{0}(i \, d \, t) - h_{p}(d \, t) \cdot h_{s}^{0}(\overline{i - 1} \cdot d \, t) - \dots - h_{p}(\overline{i - 1} \cdot d \, t) \cdot h_{s}^{0}(d \, t) \right\} \cdots 0$$

ンパルス応答アータ b (t) をデイジタル形式でそれぞれ 2 1 および 1 6 0 に入力し格納しておく。

A/D 変換器 1 2 以降の処理は大きく2 つのフェーズに分けられる。第1 のフェーズでは、アイソレータ 7 の入力としてセンサが正常に動作している時のセンサ出力信号を取扱う。まず A/D 変換器 1 2 で A/D 変換し、必要なデータ数 N となるまでくりかえして 1 3 にデイジタルデータを格納する。これを x^o(1 d1), 1 = 1 ~ N と表わす。 d1 はサンプリング時間である。センサ診断前の処理として要素 1 2 0 では正常時センサ出力の自己共分散関数を求める。

$$C_{X^{0},X^{0}}(\xi) = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} x^{0}(t) \cdot x^{0}(t - \xi) \cdot dt$$

$$= \frac{1}{K_{1} \cdot dt} \sum_{i=1}^{K_{1}-1} x^{0}(i dt) \cdot x^{0}(i dt - \xi) dt \cdots (7)$$

1 3 0 では xº(1 dt) の時系列データを回帰モデルにあてはめる。その最適次数の決定及び係数値は(7)式を用いて求める。次数の決定法は従来

これによつてプロセスの特性が求められたので 後に用いるためデータを格納しておく。

第2のフェーズのセンサ診断時において、アイソレータ1の入力データは任意時点におけるセンサ出力信号である。13で格納されるデータをx(i dt)、1=1~Nと扱わす。15では次式の自己共分散関数を求める。

$$C_{XX}(\ell) = \frac{1}{T} \int_0^T x(t) \cdot x (t - \ell) dt$$

$$= \frac{1}{K_1 \cdot dt} \cdot \sum_{t=0}^{K_1 - 1} x (i dt) \cdot x (i dt - \ell) dt \cdots (i)$$

1.6 では 1.5 の関数を用いて x (i dt) を回帰モデルにあてはめた最適次数と係数値を求める。 最適次数の決め方は従来のものと同様の方法を 用いる。

n(t): ホワイトノイズ

At:サンプリング時間々隔

17では16で求めた係数よりインパルス応答を求める。

$$h_{ps}(t) = \sum_{i=3}^{M} a_i \cdot h_{ps} (t-i \Delta t)$$
 ... (3)

この応答にはプロセスの特性とセンサ特性の両方が含まれているので hps と保存アータ hpよりセンサのインパルス応答 hsを110で推定する。

$$h_{p,s}(t) = \int_{0}^{t} h_{s}(\eta) \cdot h_{p}(t-\eta) d\eta \qquad \cdots d\vartheta$$

この離散値表現より

$$h_s(idt) = \frac{1}{h_p(0)} \left(\frac{h_{ps}(idt)}{dt} - h_s(0) \cdot h_p(idt) \right)$$

$$-h_s(dt) \cdot h_p(\overline{i-1} \cdot dt) - \cdots - h_s(\overline{i-1} \cdot dt) \cdot h_p(dt) \cdots 03$$

h_s(t)を用いて18でインデイシャル応答を求める。

$$S_3(t) = \sum_{j=1}^{K_3} h_3(t-jdt) \cdot dt \qquad \cdots 04$$

実験室(又は実プラント)においてセンサ自身の正常応答時のインパルス応答が得られるものとする。例えばホワイトノイズをセンサに入力すれば前述と同じ方法を用いてセンサ自身のインパルス応答が得られる。直接インパルスを入力してもよい。あるいはステンプ入力時の応

So(t)の整定値の 6 3.2 % に達する時間より 1 9 でセンサの応答時間 r を求める。

20では19で求めた『について下記の判断 を行う。

$$\tau > \alpha_1 \cdot \tau_0 \quad \text{Z} \text{ ld} \quad \tau > \tau_0 + \alpha_2 \quad \cdots (5)$$

但し α1,α2 は正の定数

(5)式が成立する時はセンサ応答時間が正常値より選くなつたと考え「センサ応答異常」の警報を22で発し、同時に

$$\frac{\tau}{\tau_0} \times 100\% \qquad \cdots (6)$$

を印字する。 との値は正常値からの比率を表わ す。

(5)式が成立たない場合はセンサ診断を行うためデータ入力をくりかえすことしなる。

第3 図(A) (B) にはそれぞれ上記実施例における プロセスとセンサ及び計測データ間の関係が示されており、第3 図(A) はセンサ 3 1 に入力する プロセス特性 3 0 と計測されるセンサ出力ノイ メ3 2 を示しており、これは第1 図における名

答を数分してもインパルス応答が得られる。但しセンサが実プラントに据付けられているのと同一環境下でセンサ自身のインパルス応答を得る必要がある。この応答を hos(t)とする。またプロセスのインパルス応答 (未知)を hp(t)とする。両特性を含むインパルス応答 hpos と hos , hp の関係は叫式のたたみ込み積分で表現される。

$$h_{ps}^{o}(t) = \int_{0}^{t} h_{p}(\eta) \cdot h_{s}^{o}(t-\eta) d\eta \cdots dQ$$

離散化表現では下記の様になる。

$$h_{ps}^{o}(idt) = \sum_{j=0}^{(idt/dt)} h_{p}(jd\eta) \cdot h_{g}^{o}(idt - jd\eta) d\eta$$

+ h p (14:) · h 0 (0) 4t

、従つて

$$h_{p}(idt) = \frac{1}{h_{p}^{0}(0)} \left(\frac{h_{ps}^{0}(idt)}{dt} - h_{p}(0) \cdot h_{g}^{0}(idt) - \right)$$

$$h_{p}(dt) \cdot h_{s}^{0}(\overline{i-1} \cdot dt) - h_{p}(2dt) \cdot h_{s}^{0}(\overline{i-2} \cdot dt) - \dots - h_{p}(\overline{i-1} \cdot dt) \cdot h_{s}^{0}(d\phi)$$
... $d\phi$

hos (idt), hos(0) ~ hos (idt) は得られている。 故に叫式より下記の式を順次計算すればプロセスのインパルス応答が得られる。

$$h_{p}(dt) = \frac{1}{h_{s}(0)} \left\{ \frac{h_{ps}(dt)}{dt} - h_{p}(0) \cdot h_{s}(\Delta t) \right\}$$

$$h_{p}(2dt) = \frac{1}{h_{s}(0)} \left\{ \frac{h_{ps}(2dt)}{dt} - h_{p}(0) \cdot h_{s}(2dt) - h_{p}(dt) \cdot h_{s}(\Delta t) \right\}$$

$$\vdots$$

$$h_p(\overline{i-i} \circ dt) = \frac{1}{h_s(0)} \left\{ \frac{h_{ps}(\overline{i-i} \circ dt)}{dt} - h_p(0) h_s(\overline{i-i} \circ dt) - \right.$$

$$h_p(\Delta t) \cdot h_s(\overline{1-2} \cdot \Delta t) - \cdots - h_p(\overline{1-2} \cdot \Delta t) \cdot h_s(\Delta t)$$

センサ応答診断時においては上て得たプロセス 特性を用いてセンサ自身の特性をとり出す。す なわちセンサのノイズ時系列データを x(t)とする。 前と同様にして回帰モデルにあてはめ次にインパルス応答 hpe(t) を求める。たたみ込み欲分表現より似式の関係式を得る。

$$h_{ps}(t) = \int_0^t h_s(\eta) \times h_p(t-\eta) d\eta \qquad \cdots 02$$

但し bps:診断時のセンサとプロセス の両特性を含むインパルス

応 答

hs:診断時センサ自身のインパ

離散化表現を行い、 hps(t)と hp(t) より hs(t)を得る。

従つて

$$h_{s}(idt) = \frac{1}{h_{p}(0)} \left\{ \frac{h_{ps}(idt)}{dt} - h_{s}(0) \cdot h_{p}(idt) - \right.$$

hs(dt)·hp(i-1·dt) - … - hs(i-1·dt)·hp(dt)) … (3) 故に hs(dt) ~ hs(idt) は頃次次せる。

 $h_s(dt) = \frac{1}{h_r(0)} \cdot \{ \frac{h_{ps}(dt)}{dt} - h_s(0) \cdot h_p(dt) \}$

$$h_p(0)$$
 $d t$ $d_p(0) = d t$

$$h_{s}(2dt) = \frac{1}{h_{p}(0)} \left\{ \frac{h_{ps}(2dt)}{dt} - h_{s}(0) \cdot h_{p}(2dt) - h_{s}(dt) \cdot h_{p}(dt) \right\}$$

$$\vdots$$

$$h_{s}(\overline{i-1} \cdot dt) = \frac{1}{h_{p}(0)} \left\{ \frac{h_{ps}(\overline{i-1} \cdot dt)}{dt} - h_{s}(0) \cdot h_{p}(\overline{i-1} \cdot dt) \right\}$$

$$-h_s(dt) \cdot h_p(\overline{i-2} \cdot dt) - \dots - h_s(\overline{i-2} \cdot dt) \cdot h_p(dt)$$

こうして得たセンサ自身のインパルス応答 halt を鉄分してインデイシャル応答を求める。

$$S_{s}(t) = \int_{0}^{t} h_{s}(\zeta) d\zeta$$

$$= \sum_{j=1}^{K_{s}} h_{s}(t-j dt) dt \qquad \cdots 04$$

S。(t)の整定値の 6 3.2 % に 違する 時間 は 診断 時

センサの応答時間 r である。(センサの正常応答状態において得たセンサ自身の正常時応答時間を r. トナス)

との時にはセンサ応答時間が正常値より遅れて いると判断し従来通りに警報と出力を行う。

以上の如く本発明によれば診断的にセンサ自身の正常時応答時間で。及びプロセスの特性 hp(t)を求めてとれらを参照アータとして保管し、診断時はノイズ時系列アータ x(t)のみを収集し、hp(t)を用いてセンサのインパルス応答 ho(t)を得、更にでを推定してで。と比較しセンサ応答時間を診断するようになされているので、サンサの応答性異常を従来の装置より高精度且つ早期に診断できる等の優れた効果が奏せられるものである。

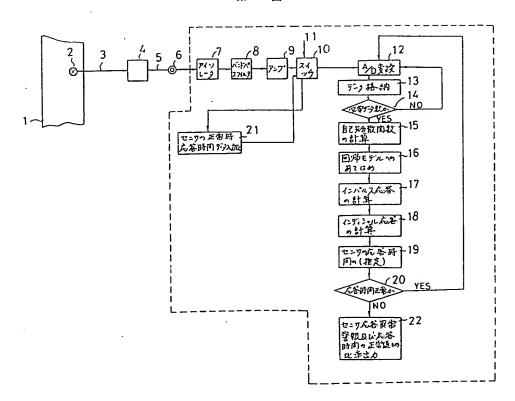
4. 図面の簡単な説明

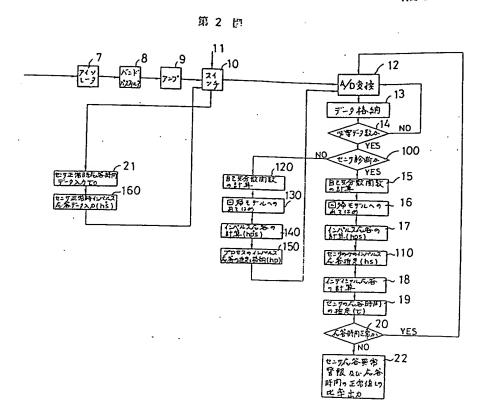
第1 図は従来例の構成を示す図、第2 図は本 発明の一実施例の構成を示す図、第3 図(M)(B)は それぞれ本発明の一実施例におけるプロセスと センサおよび計測アータ間の関係を示す図である。

7 … アイソレータ、8 … パンドパスフイルタ、9 … アンプ、10 … スイッチ、11 … 信号、12 … A/D 変換器、13 … データの格納、14,20 ~ 150 … 計算処理、21 … センサ正常時応答時間データ入力かよび格納、22 … センサ応答異常報かよび応答時間の正常値との比率出力、160 … センサ正常時インパルス応答データ入力がよび格納。

出願人復代理人 弁理士 鈴 江 武 彦

第 1 図





第 3 図

